

الباث الثالث
مصادر القدرة المستمرة
DC Power Supplies

obeikandi.com

مصادر القدرة المستمرة DC Power Supplies

١ / ٣ - مقدمة :

في هذا الباب سنتعرض لمصادر التيار المستمر، والتي تتألف من محول وعناصر توحيد .
وهذه المصادر تكون إما منتظمة Regulated أو غير منتظمة Unregulated ، وتمتيز
مصادر القدرة المنتظمة بثبات الجهد الخارج أو تيار الحمل ، والجدير بالذكر أنه توجد عدة
عوامل تؤثر على الجهد الخارج من مصدر القدرة وهي :

- جهد الخط لمصدر التيار المتردد .

- تيار الحمل .

- درجة الترشيح .

وسوف نقيس أداء مصادر القدرة بالمتغيرات التالية :

١ - معامل طرد التموجات Ripple Rejection Factor : وهو قدرة المرشح أو المنظم

على تقليل الذبذبات الموجودة في الجهد الداخلى عليه ، ويعبر عنه بالديسيبل :

$$= 20 \log_{10} \left(\frac{V_{ri}}{V_{ro}} \right) \rightarrow 3.1$$

حيث إن :

V_{ri} قيمة جهد التموج فى الدخلى

V_{ro} قيمة جهد التموج فى الخرج

٢ - تنظيم الخط Line Regulation (LR) : وهو تغير قيمة جهد الخرج المستمر ،

والنتائج عن تغير جهد الخط المتردد مع ثبات باقى المتغيرات ، ويساوى :

$$LR = V_{nL} - V_{fL} \rightarrow 3.2$$

حيث إن :

V_{nL} جهد الخرج عن اللاحمل

V_{fL} جهد الخرج عند الحمل الكامل

٣ - تنظيم الحمل (LDR) Load Regulation : وهو تغير قيمة جهد الخرج ، والنتائج

عن تغير الحمل مع ثبات باقى المتغيرات ويساوى :

$$LDR = (V_o \max - V_o \min) \rightarrow 3.3$$

حيث إن :

$V_o \max$ جهد الخرج الأقصى

$V_o \min$ جهد الخرج الأدنى

علماء بأن $V_o \min$, $V_o \max$ يقاسان عند حدود معينة لتيار الخرج I_o .

٢ / ٣ - دوائر مصادر القدرة الأساسية الغير منتظمة :

إن أكثر الأجهزة الالكترونية تستخدم مصادر قدرة تقليدية ، والتي تتكون من :

١ - محول خفض يقوم بخفض جهد مصدر التيار المتردد للجهد المطلوب ، كما أنه يقوم

بعزل مصدر التيار المستمر عن مصدر التيار المتغير .

٢ - وحدة التوحيد والترشيح ، وتقوم بتحويل الجهد المتردد على الجانب الثانوى للمحول

لجهد مستمر ناعم (بدون ذبذبات) .

والشكل (٣ - ١) يعرض نموذجاً للدائرة التي يكثر استخدامها كمصدر قدرة غير منتظم ،

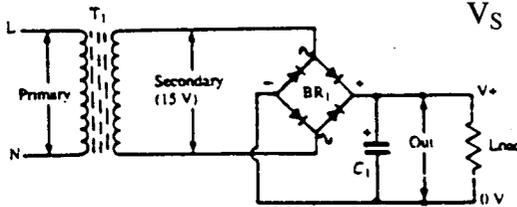
وفيما يلى العلاقة بين جهد الخرج المستمر وجهد الملف الثانوى المتردد للمحول :

$$V_o = 1.41 V_s \rightarrow 3.4$$

حيث إن :

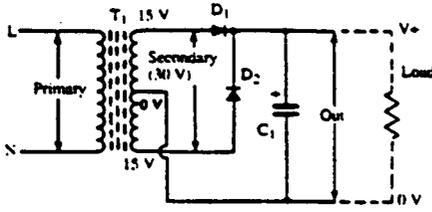
V_o جهد الخرج المستمر على أطراف الحمل

V_s جهد الملف الثانوى المتردد



الشكل (٣ - ١)

والشكل (٣ - ٢) يعرض نموذجاً آخر لدائرة مصدر قدرة مستمر وغير منتظم باستخدام محول بنقطة تفرع في المنتصف في ملفه الثانوى، وفيما يلى العلاقة بين جهد الخرج المستمر وجهد الملف الثانوى المتردد

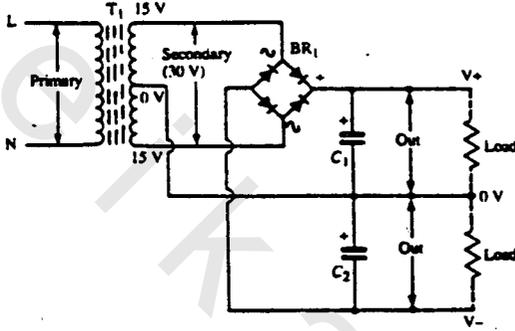


الشكل (٢ - ٣)

$$V_O = 0.71 V_S \rightarrow 3.5$$

والشكل (٣ - ٣) يعرض

نموذجاً آخر لدائرة مصدر قدرة مستمر وغير منتظم ومزدوج ، أى يعطى جهداً موجباً V_+ وجهداً سالباً V_- فى آن واحد حيث إن :

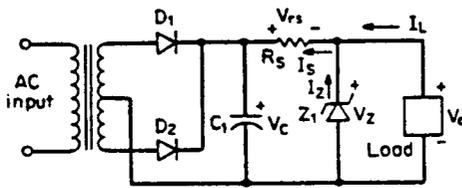


الشكل (٣ - ٣)

$$+V_O = -V_O = 0.71 V_S \rightarrow 3.6$$

٣/٣ - مصادر القدرة ذات المنظمات المتوازية Shunt-Regulated Power Supplies

الشكل (٣ - ٤) يعرض مصدر قدرة بمنظم جهد متواز ، عبارة عن موحد زينر ، يوصل بالتوازي مع الحمل ، وهذه الدائرة تستخدم فى التطبيقات التى تحتاج لتيار منخفض لا يتعدى 100 mA ، والمعادلات التالية مفيدة عند اختيار عناصر هذه الدائرة .



الشكل (٣ - ٤)

$$V_O = V_Z = V_C - I_S R_S \rightarrow 3.7$$

$$I_S = I_Z + I_L \rightarrow 3.8$$

حيث إن :

جهد الخرج على أطراف المستمر V_O

جهد موحد الزينر V_Z

V_C الجهد على أطراف المكثف C_1

I_Z تيار موحد الزينر

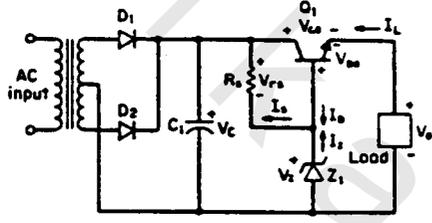
I_L تيار الحمل

I_S R_S التيار المار في المقاومة

ويقوم موحد الزينر Z_1 بالمحافظة على جهد أطراف الحمل ثابتة .

٤/٣ - مصادر القدرة ذات المنظمات المتوالية Series-Regulated Power Supplies

الشكل (٣ - ٥) يعرض نموذجاً لمصدر قدرة بمنظم جهد متوالٍ ، حيث يستخدم الترانزستور Q_1 لامتناس الفرق في الجهد بين جهد الدخل ، وجهد الخرج ولزيادة تيار الحمل ، والمعادلات التالية مفيدة عن اختيار العناصر المختلفة لهذه الدائرة .



$$V_O = V_C - V_{ce} \rightarrow 3.9$$

$$V_O = V_Z - V_{be} \rightarrow 3.10$$

$$I_Z = I_S - I_b \rightarrow 3.11$$

$$I_Z = \frac{V_C - V_Z}{R_S} - \frac{I_L}{H_{FE}} \rightarrow 3.12$$

الشكل (٣ - ٥)

حيث إن :

- V_O جهد الحمل المستمر
- V_C الجهد على أطراف المكثف
- V_Z جهد ثنائي الزينر
- V_{ce} فرق الجهد بين مجمع وبعث الترانزستور Q_1
- V_{be} فرق الجهد بين قاعدة وبعث الترانزستور Q_1
- I_Z تيار الزينر
- I_S التيار المار في المقاومة R_S
- I_b تيار قاعدة الترانزستور Q_1
- H_{FE} معامل كسب التيار للترانزستور Q_1

نظرية عمل الدائرة :

من المعروف أنه عند تحول الترانزستور لحالة التشبع ، فإن فرق الجهد بين قاعدة وبعث الترانزستور V_{be} يكون ثابتاً ويساوي تقريباً $0.7V$ ، وحيث إن جهد ثنائي الزينر V_Z ثابت ، لذلك فإن جهد الحمل V_O سيكون بالطبع ثابتاً (المعادلة 3.10) .

وعند تغيير جهد الخط المتردد سيتغير الجهد على أطراف المكثف V_C ، مما يؤدي لتغيير فرق الجهد بين مجمع وبعث الترانزستور V_{ce} ؛ للمحافظة على بقاء V_O ثابتاً (المعادلة 3.9) .

٥ / ٣ - منظمات الجهد المتكاملة ذات الأطراف الثلاثة 3 Terminal Regulators :

تنقسم منظمات الجهد المتكاملة ذات الأطراف الثلاثة إلى :

١ - منظمات لها خرج ثابت Fixed Voltage Regulators .

٢ - منظمات لها خرج قابل المعايرة Variable Voltage Regulators .

وتتميز منظمات الجهد المتكاملة باحتوائها على نظام داخلي يعمل على قطع جهد الخرج عند تعدى تيار الحمل للقيمة العظمى المسموح بها ، وأيضاً عند ارتفاع درجة حرارتها .

٥/٣ / ١ - المنظمات ذات الخرج الثابت :

تنقسم هذه المنظمات إلى عائلتين وهما :

أ - منظمات الجهد الموجبة طراز ... 78 .

ب - منظمات الجهد السالبة طراز ... 79 .

علماً بأن هذه المنظمات تتواجد بقيم مختلفة لتيار وجهد الخرج ، ويمكن معرفة الجهد المقنن والتيار الأقصى لمنظم الجهد الثلاثي الأرجل ذات الخرج الثابت من الامتداد ... فالتيار الأقصى يشار إليه بالجزء الأول من الامتداد حيث إن :

$$L = 100 \text{ mA} , S = 2A , \text{ بدون } = 1 A$$

بينما الجهد المقنن يشار إليه بالجزئين التاليين من الامتداد ، وأهم الجهود المقننة القياسية

هي (5, 6, 9, 12, 15, 24 v) .

على سبيل المثال :

7805 هو منظم جهد ثلاثى ثابت الخرج يعطى جهد خرج +5V ، وتياراً أقصى 1A ، فى حين الدائرة المتكاملة 79L15 هى منظم جهد ثلاثى ثابت الخرج يعطى جهداً مقنناً 15V - وتياراً أقصى 100 mA وهكذا .

وعادة فإن جهد دخل المنظم نحصل عليه من المعادلة :

$$V_o + 3 \leq V_i \leq V_o + 6$$

حيث إن :

V_o جهد الخرج للمنظم

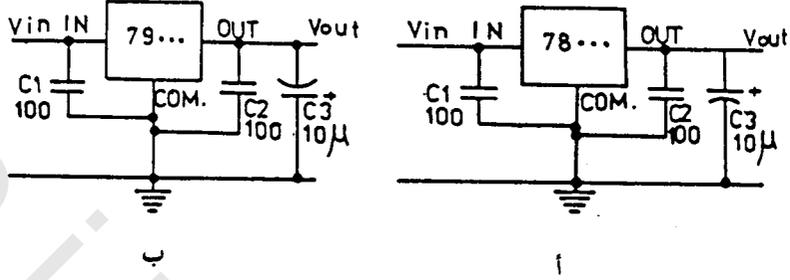
V_i جهد الدخل للمنظم

والجدول (٣ - ١) يعرض خواص منظمات الجهد الثابتة .

الجدول (٣ - ١)

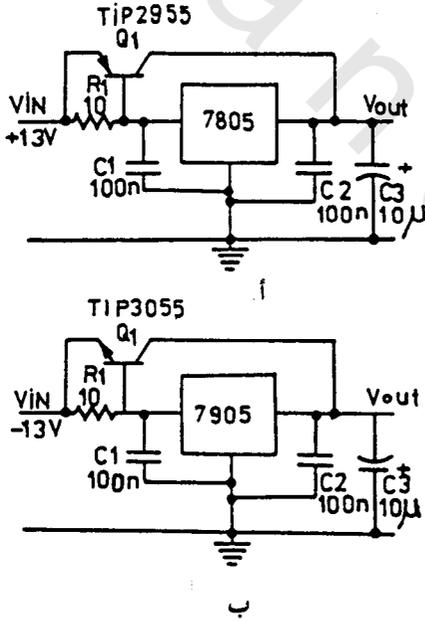
الطراز	حدود الدخل	تنظيم الخطأ	تنظيم الحمل	معامل طرد الذبذبات
MC 7805	7.2 : 35 V	7 mV $7V \leq v_i \leq 25 V$	40 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	68 dB $8 \leq V_i \leq 18 V$
MC 7812	14.5V : 35 V	13 mV $14.5V \leq V_i \leq 30V$	46 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	
MC 7815	17.6V : 35 V	13 mV $27V \leq V_i \leq 38V$	52 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	56 dB $18.5 V \leq V_i \leq 28.5V$
MC 7905	-7.2V : -35V	35 mV $-7V \geq V_i \geq -25$	11 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	70 dB $I_o = 20 mA$
MC 7912	-14.5V : -35V	55 mV $-14.5V \geq V_i \geq -30V$	46 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	61 dB $I_o = 20 mA$
MC 7915	-17.6V : -35V	57 mV $-17.5 \geq V_i \geq -30V$	68 mV $5mA \leq I_o \leq 1.5A$	60 dB $I_o = 20 mA$

والشكل (٣ - ٦) يعرض دائرتين أساسيتين للمنظمات الثلاثية الأرجل ، الثابتة الجهد الأولى : (أ) صممت للحصول على جهد خرج موجب ، والثانية : (ب) ، صممت للحصول على جهد خرج سالب .



الشكل (٣ - ٦)

والشكل (٣ - ٧) يعرض دائرتين مختلفتين لزيادة تيار المنظمات الثابتة الجهد الثلاثية



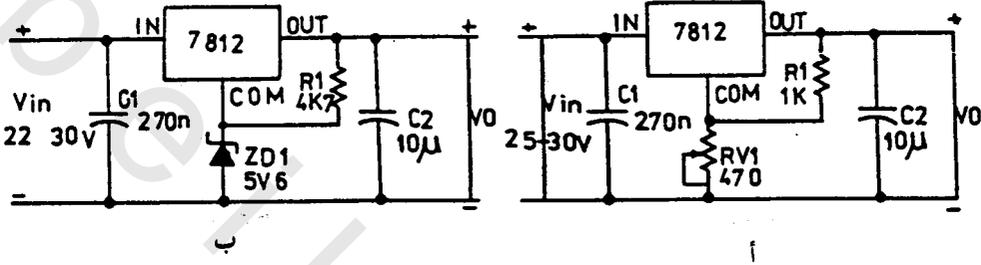
الشكل (٣ - ٧)

الأرجل ، فالشكل (أ) يعرض دائرة منظم يعطى تيار خرج 5A وجهد خرج موجباً ، والشكل (ب) يعرض دائرة منظم يعطى تيار خرج 5A وجهد خرج سالباً .

وعادة يتم توصيل مكثفات على التوازي مع مداخل ومخارج المنظمات الثلاثية الأرجل ؛ لتجنب عدم الاتزان عند الترددات العالية، علماً بأن جهد الدخل الغير منظم يجب أن يكون في الحدود الموصى بها من قبل الشركة والمبينة في الجدول (٣ - ١) .

كما أنه يجب تثبيت هذه المنظمات على مشتتات حرارة Heat sinks بأحجام تعتمد على توصيات الشركات المصنعة .

والشكل (٣ - ٨) يوضح طرق زيادة جهد الخرج للمنظمات الثلاثية الأرجل ذات الخرج الثابت .



الشكل (٣ - ٨)

ففي الشكل (أ) فإن جهد خرج المنظم يعتمد على قيمة المقاومة المتغيرة RV_1 ، ويساوي 12V عندما تكون قيمة المقاومة RV_1 مساوية للصفر، في حين يساوي 20V عندما تكون قيمة المقاومة RV_1 مساوية 470Ω .

أما الشكل (ب) فإن جهد خرج المنظم يساوي 17.6 V ، بدلاً من 12 V ، وذلك لأن جهد الخرج يساوي جهد المعتاد للدائرة المتكاملة 7812 مضافاً إليه جهد الانحياز العكسي لثنائي الزينر ZD_1 أي أن :

$$V_O = 12 + 5.6 = 17.6V$$

٢ / ٥ / ٣ - المنظمات ذات الخرج القابل للمعايرة :

الجدول (٣ - ٢) يبين المواصفات الفنية لأهم الدوائر المتكاملة للمنظمات ذات الخرج القابل للمعايرة .

الجدول (٣ - ٢)

LM 317 LZ	LM 317 MP	LM 317 K	LM 317 T	LM 338 K	الطراز المواصفات الفنية
+ 100 mA	+ 500 mA	+ 1.5 A	+ 1.5 A	+ 5 A	أقصى تيار خرج
(1.2 : 37 V)	(1.2 : 37 V)	1.2 : 37 V	1.2 : 37 V	1.2 : 32V	جهد الخرج
(4 : 40 V)	(4 : 40 V)	4 : 40 V	4 : 40 V	4 : 35 V	حدود جهد الدخل

ولهذه المنظمات ثلاثة أرجل وهى رجل الدخل ، Input ، ورجل الخرج Output ، ورجل الضبط Adjust .

وتتميز منظمات الجهد الثلاثية الأرجل ذات الخرج القابل للمعايرة بأن فرق الجهد بين رجل الخرج ورجل الضبط يساوي 1.25V .

والشكل (٣ - ١٩) يوضح طريقة توصيل منظمات الجهد ذات الخرج القابل للمعايرة 338K , 317K ، ويمكن تعيين جهد الخرج من المعادلة التالية :

$$V_{out} = 1.25 \left(1 + \frac{RV_1}{R_1} \right) \rightarrow 3.13$$

أى أن :

$$\begin{aligned} V_{out} &= 1.25 \left(1 + 0 : \frac{5000}{200} \right) \\ &= (1.25 : 32.5 V) \end{aligned}$$

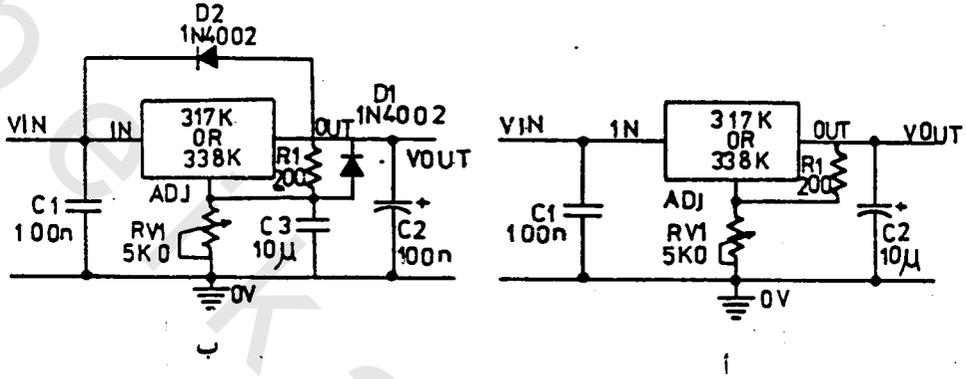
ويمكن الحصول على قيم أخرى لجهد الخرج بتغيير قيم المقاومات RV_1 , R_1 بحيث لا تزيد R_1 عن (355Ω) .

والشكل (٣ - ٩ ب) يوضح طريقة توصيل منظمات الجهد ذات الخرج القابل للمعايرة 318k, 317k مع حماية كاملة للمنظم من القصر عند المدخل والقصر عند المخرج .

فعندما يحدث قصر عند المدخل فإن المكثف C_2 سوف يفرغ شحنته فى مخرج المنظم

وهذا قد يسبب لانهايار المنظم ، لذلك يوضع الثنائي D_2 لعمل مسار بديل لمرور شحنة المكثف C_2 خلاله ، ويجب أن يكون D_2 قادراً على تحمل تيار يصل إلى 15A ، وهو تيار القصر .

وبالمثل فإن الثنائي D_1 يمرر شحنة المكثف C_3 عند حدوث قصر في دخل أو خرج المنظم وبالتالي يمنع تفريغ المكثف C_3 في المنظم .



الشكل (٣ - ٩)

٦/٣ - الدوائر العملية لمصادر القدرة المنتظمة :

الدائرة رقم 1 :

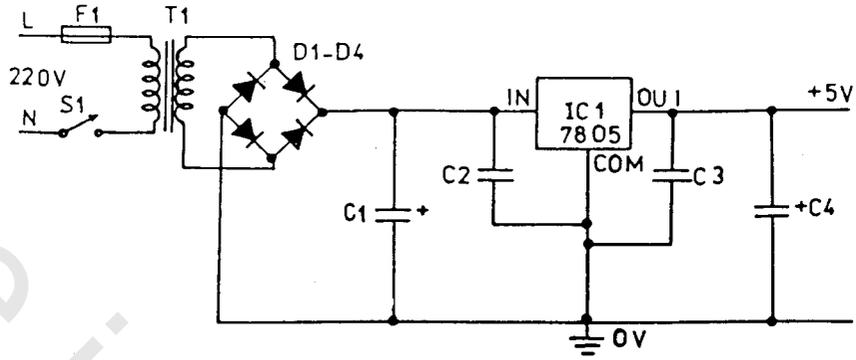
الشكل (٣ - ١٠) يعرض دائرة مصدر قدرة منتظم له جهد خرج +5V ، والحد الأقصى لتيار الخرج يساوي 1A باستخدام منظم الجهد الثلاثي الأطراف 7805 .

عناصر الدائرة :

- | | |
|--|-------------|
| مكثف كيميائي سعته $2200 \mu f$ ويعمل عند جهد 25v . | C_1 |
| مكثف سيراميك سعته 100 nf . | C_2, C_3 |
| مكثف كيميائي سعته $10 \mu f$ وجهة 10v | C_4 |
| دائرة متكاملة لمنظم جهد ثلاثي الأرجل طراز 7805 . | IC_1 |
| محول خفض من 220/6V وسعته 10VA . | T_1 |
| أربعة ثنائيات سليكونية طراز 1N 4002 . | $D_1 - D_4$ |

F₁ مصهر يعمل عند تيار . 500 mA

S₁ مفتاح قطب واحد سكة واحدة SPST .



الشكل (٣ - ١٠)

الدائرة رقم 2 :

الشكل (٣ - ١١) يعرض دائرة مصدر قدرة منتظم ومزدوج يعطى الجهود 0V , 12V + و 12V - , والحد الأقصى لتيار الخرج يساوى 1A مستخدماً محولاً له ملف ثانوى بنقطة تفرع .

عناصر الدائرة :

C₁, C₅ مكثفات كيميائية سعتها 2200 µf تعمل عند جهد 25V .

C₂, C₃, C₆, C₇ مكثفات بوليستر سعتها 100 µf .

C₄, C₈ مكثفات كيميائية سعتها 10 µf .

IC₁ دائرة متكاملة لمنظم جهد له خرج موجب 12V + طراز 7812 .

IC₂ دائرة متكاملة لمنظم جهد له خرج سالب 12V - طراز 7912 .

D₁ - D₄ أربعة ثنائيات سليكونية طراز 1N 4002 .

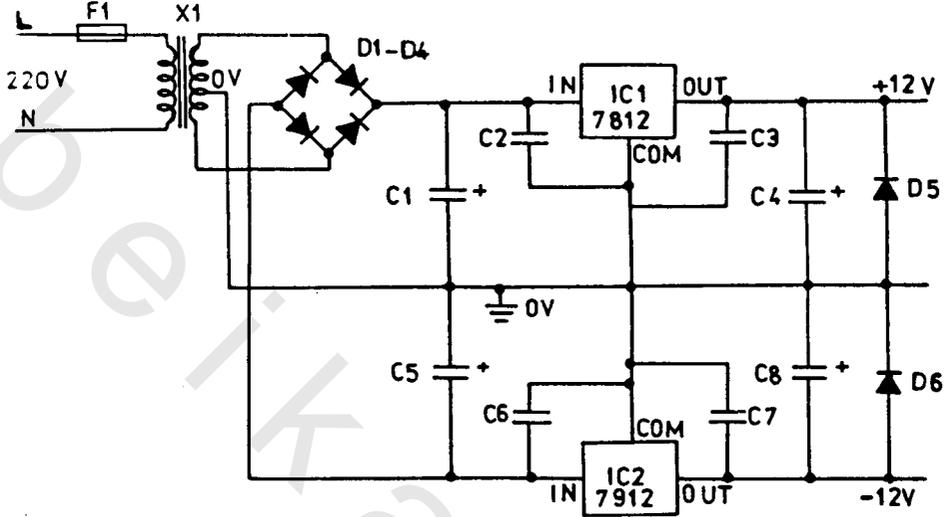
T₁ محول خفض جهد من 12 - 0 - 12 / 220 له نقطة منتصف

فى الملف الثانوى وسعته 24VA .

D₅, D₆ ثنائيات سليكونية طراز 1N 4001 .

F₁ مصهر حماية يعمل عند 500 mA .

والجددير بالذكر أن الثنائى D_1 يعمل على حماية المنظم 7812 عند حدوث قصر على مخرجه ، فى حين يعمل D_2 على حماية المنظم 7912 عند حدوث قصر على مخرجه .



الشكل (٣ - ١١)

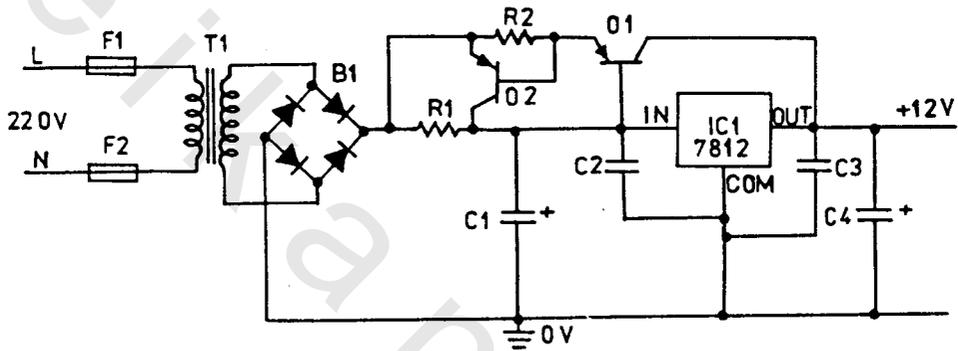
الدائرة رقم 3 :

الشكل (٣ - ١٢) يعرض دائرة مصدر قدرة يعطى جهد خرج منظم يساوى +12V ، وتيار يصل إلى 5A مع وجود حماية ضد زيادة تيار الحمل عن 5A .

عناصر الدائرة :

- | | |
|-----------------------------------|-------------|
| منظم جهد ثلاثى الأرجل طراز 7812 . | IC_1 |
| ترانزستور PNP طراز MJE 2955 . | Q_1 |
| ترانزستور PNP طراز TIP 32 A . | Q_2 |
| مصهرات حماية تعمل عند 500 mA . | F_1 , F_2 |
| محول خفض 220V / 18V سعته 100VA . | T_1 |
| قنطرة سليكونية مربعة طراز BR6 . | B_1 |

- | | |
|---|------------|
| مكثف كيميائي سعته $1000 \mu F$ وجهد $25V$. | C_1 |
| مكثفات بوليستير سعته $100 NF$. | C_2, C_3 |
| مكثف كيميائي سعته $10 \mu F$ وجهد $16 V$. | C_4 |
| مقاومة 10Ω وقدرتها $10W$. | R_1 |
| مقاومة 0.12Ω . | R_2 |



الشكل (٣ - ١٢)

نظرية التشغيل :

عند تيارات الحمل الأقل من $600mA$ فإن فرق الجهد المتولد على أطراف المقاومة R_1 غير كافٍ لتحويل الترانزستور Q_1 لحالة الوصل ON ، ولكن عند زيادة التيار عن $600mA$ فإن فرق الجهد على أطراف المقاومة R_1 سيكون كافياً لتحويل Q_1 لحالة الوصل ، ويمر التيار عبر الترانزستور Q_1 بدلاً من المرور عبر منظم الجهد IC_1 ، وبالتالي يزداد التيار الذي نحصل عليه من الدائرة إلى $5A$.

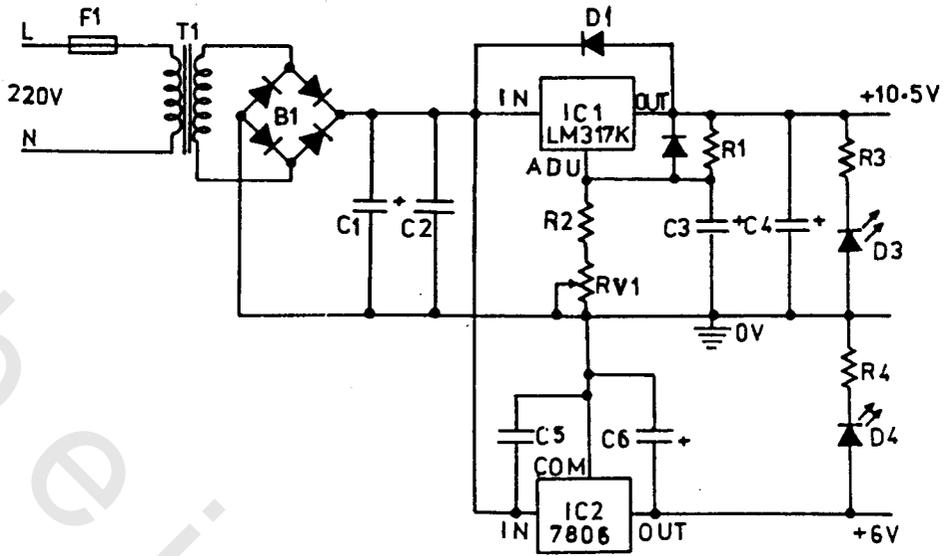
وعندما يزداد التيار المسحوب عن 5A فإن فرق الجهد المتولد على أطراف المقاومة R_2 والتي قيمتها 0.12Ω سيكون كافياً لتحويل الترانزستور Q_2 لحالة الوصل ، فيعمل هذا الترانزستور على إحداث قصر بين باعث وقاعدة الترانزستور Q_1 ، ويتحول هذا الترانزستور لحالة الفصل . وبهذه الطريقة نحصل على حماية ذاتية من ارتفاع تيار الحمل .

الدائرة رقم 4 :

الشكل (٣ - ١٣) يعرض دائرة مصدر قدرة يعطى جهد خرج منظم وثابت يساوى +6V ، وخرج منظم يمكن معايرته بواسطة المقاومة RV_1 يساوى + 10.5 V ، وتستخدم هذه الدائرة كمصدر قدرة لدائرة برمجة ذاكرات Prom ، والتي سنتناولها فى الباب الثامن .

عناصر الدائرة :

منظم جهد له خرج يمكن ضبطه طراز LM 317 K .	IC_1
منظم جهد ثابت له جهد خرج 6V طراز 7806 .	IC_2
مقاومة كربونية $1K\Omega$.	R_1
مقاومة كربونية $1.5 K\Omega$.	R_2
مقاومة كربونية 680Ω .	R_3
مقاومة كربونية 390Ω .	R_4
مقاومة متغيرة $1K\Omega$.	RV_1
مكثف كيميائى $1500 \mu F$ وجهد تشغيله 25V .	C_1
مكثف سيراميك سعته 100 nF .	C_2
مكثف كيميائى $10 \mu F$ وجهد تشغيله 25V .	C_3, C_4, C_6
مكثف سيراميك سعته 270 nF .	C_5
ثنائى طراز 1N 4002 .	D_1, D_2
ثنائى مشع قياسى .	D_3, D_4
قنطرة لها تيار أقصى 3A طراز BR3 .	B_1
محول 220 / 14V وسعته 20VA .	T_1



الشكل (٣ - ١٣)

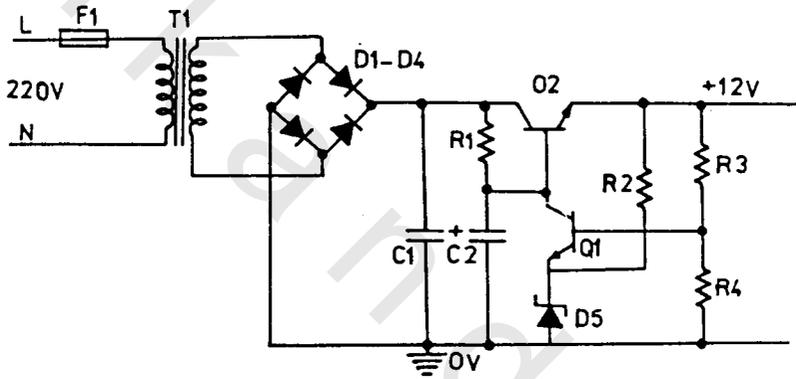
والجدير بالذكر أن كلا من D_1 , D_2 تعمل على حماية المنظم LM 317 K من القصر عند المدخل وعند المخرج .

ويضئ D_3 للإشارة عن وجود خرج للمنظم IC_1 في حين يضيء D_4 للإشارة عن وجود خرج للمنظم IC_2 .
الدائرة رقم 5 :

الشكل (٣ - ١٤) يعرض دائرة لمصدر قدرة يعطى خرجاً منتظماً +12V وتياراً 100 mA .
عناصر الدائرة :

- | | |
|-------------|---------------------------------|
| T_1 | محول خفض 220 / 12V وسعته 3VA . |
| $D_1 - D_4$ | ثنائيات سليكونية طراز 1N 4001 . |
| D_5 | ثنائي زينر طراز BZY 88C 5V6 . |

- Q_1 ترانزستور NPN طراز BFY51 .
- Q_2 ترانزستور NPN طراز PN 108 .
- R_1 مقاومة كربونية 470Ω .
- R_2 مقاومة كربونية 1.2Ω .
- R_3 مقاومة كربونية 820Ω .
- R_4 مقاومة كربونية $1K \Omega$.
- C_1 مكثف كيميائي سعته $3300 \mu F$ وجهده $25V$.
- C_2 مكثف بوليستير سعته $0.22 \mu F$.
- F_1 مصهر سريع $500 mA$.



الشكل (٣ - ١٤)

نظرية التشغيل :

تقوم قنطرة التوحيد المؤلفة من $D_1 - D_4$ بتوحيد موجة الجهد المتغير الخارج من المحول T_1 توحيداً كاملاً ، وتكون القيمة المتوسطة للجهد المستمر غير المنتظم على أطراف المكثف C_1 مساوية $12\sqrt{2} V$ أى $16 V$ تقريباً .

ويعمل الترانزستور Q_1 كمقارن يقارن إشارة من جهد الخرج المستمر المتشكل على أطراف المقاومة R_4 مع جهد ثنائي الزينر $5.6V$ ، وأى فرق بينهما سوف يكبر بواسطة Q_1 فمثلاً : لو

انخفض جهد الخرج المستمر المنظم نتيجة لزيادة التيار فإن جهد قاعدة Q_1 سوف يقل ، وبالتالي فإن Q_1 سوف يمرر تياراً أقل فى حين أن جهد مجمع Q_1 سيزداد وهذا الجهد سينتقل لقاعدة الترانزستور Q_2 ، فيقوم Q_2 بمعاكسة النقص فى جهد الخرج ، أى أن الدائرة ستعمل على تثبيت جهد الخرج عند أى حمل .

وعادة لا يثبت Q_2 على مشتمت حرارة لانخفاض التيار المار فيه (100 mA) .

والجددير بالذكر أن هذه الدائرة غير مزودة بمحدد للتيار فعند حدوث قصر على الخرج فإن

Q_2 سوف يحترق .

الدائرة رقم 6 :

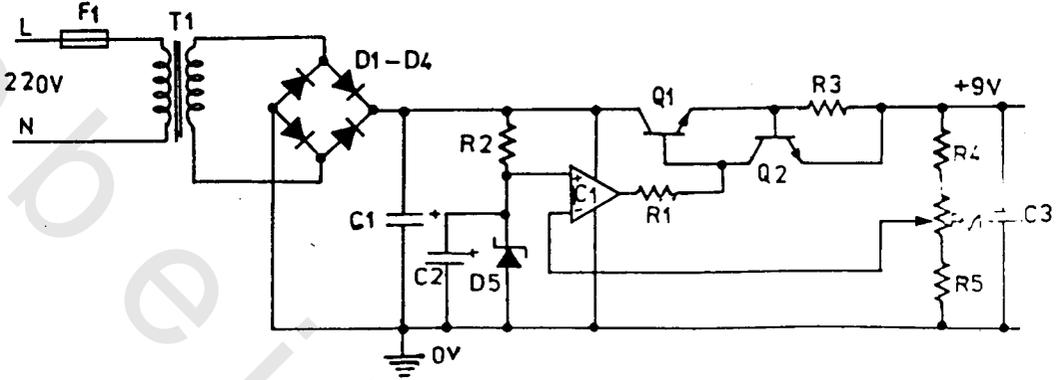
الشكل (3 - 10) يعرض دائرة لمصدر قدرة جهد خرجه يساوى 9v + وأقصى قيمة لتيار

الخرج 0.4 A .

عناصر الدائرة :

محول خفض 220/12V وسعته 6VA .	T_1
أربعة ثنائيات سليكونية طراز 1N 4001 .	$D_1 - D_4$
ثنائى زينر طراز C5V6 .	D_5
دائرة متكاملة لمكبر عمليات طراز 741 .	IC_1
ترانزستور NPN طراز BD131 .	Q_1
ترانزستور NPN طراز BC107 .	Q_2
مقاومة كربونية 330Ω .	R_1
مقاومة كربونية 2.2 K .	R_2
مقاومة كربونية 1.5Ω .	R_3
مقاومة كربونية 470Ω .	R_4
مقاومة كربونية $2.2 K \Omega$.	R_5
مجزىء جهد $2.2 K \Omega$.	RV_1

- C₁ مكثف كيميائي سعته 3300 μf وجهد تشغيله 25 V .
 C₂ مكثف كيميائي سعته 10 μF وجهد تشغيله 10V .
 C₃ مكثف بوليستير سعته 0.1 μF .



الشكل (٣ - ١٥)

نظرية التشغيل :

هذه الدائرة تعتبر منظم جهد تقليدياً ، حيث يتم تثبيت جهد الرجل غير العاكسة + لمكبر العمليات IC₁ عند جهد 5.6V بواسطة ثنائي الزينر D₅ . فى حين أن الرجل العاكسة - للمكبر توصل بمجزئى الجهد RV₁ وبالتالي يقوم مكبر العمليات بتكبير أى فرق فى الجهد بين الرجل غير العاكسة + والرجل العاكسة - .

فإذا انخفض جهد الخرج نتيجة لزيادة الحمل فإن خرج المكبر سوف يكون موجباً، مما يؤدي لزيادة موصلية الترانزستور Q₁ ، وبالتالي يزداد جهد الخرج ليصل للجهد المطلوب والعكس بالعكس .

والجددير بالذكر أن التغيير فى جهد الخرج عند تغيير تيار الحمل من الصفر إلى تيار الحمل الكامل يكون صغيراً جداً؛ لأن معامل تكبير مكبر العمليات كبير جداً يصل إلى 100000 .
 وإذا زاد تيار الحمل عن 0.4A فإن الجهد المتشكل على أطراف R₃ سيكون قادراً على تحويل Q₂ لحالة الوصل ، وبالتالي ينخفض جهد الخرج نتيجة لحدوث قصر على قاعدة وباعث

الترانزستور Q_1 بواسطة الترانزستور Q_2 فينخفض جهد الخرج . وينصح بتثبيت Q_1 على مشتب حرارة Heat sink .

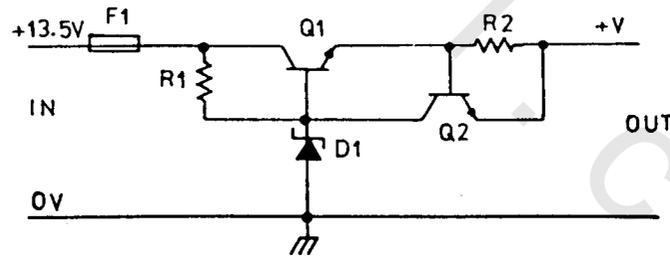
٣ - ٧ دوائر منظمات الجهد المزودة بحماية ضد زيادة الجهد والتيار :

الدائرة رقم 1 :

الشكل (٣ - ١٦) يعرض دائرة منظم جهد ومحدد تيار حيث تعمل على تنظيم جهد الخرج مساوياً $6V$ أو $7.5V$ أو $9V$ تبعاً لقيم D_1 , R_1 , وتعمل كمحدد لتيار الخرج بحد أقصى $0.3 A$.

عناصر الدائرة :

- | | |
|-------------------------------------|-------|
| ترانزستور NPN طراز AD161 | Q_1 |
| ترانزستور NPN طراز BC108 | Q_2 |
| انظر الشرح . | D_1 |
| انظر الشرح . | R_1 |
| مقاومة 1.8Ω وقدرها $0.5W$. | R_2 |
| مصهر حماية $500 mA$. | F_1 |



الشكل (٣ - ١٦)

نظرية التشغيل :

تعمل هذه الدائرة كمنظم جهد ، وأيضاً محدداً لتيار الخرج (الحمل) حيث توصل هذه الدائرة مع خرج مصدر قدرة غير منتظم له جهد خرج أصغر من أو يساوي 13.5v ، حيث يعمل الترانزستور Q_1 وثنائي الزينر D_1 على تنظيم جهد الدخل غير المنتظم . وتعتمد قيمة جهد الخرج على قيمة كل من R_1 وجهد ثنائي الزينر D_1 .
والجدول (٣ - ٣) يعطى قيمة R_1 وجهد D_1 للحصول على جهود خرج مختلفة .

الجدول (٣ - ٣)

جهد الخرج (V)	D_1 400 mW	R_1 (Ω)
6V	6.2V	680 Ω
7.5V	7.5V	390 Ω
9V	9.1V	220 Ω

وإذا زاد تيار الخرج عن 330 mA فإن الجهد على أطراف المقاومة R_2 سيكون كافياً لتحويل الترانزستور Q_2 لحالة الوصل ، فيحدث قصر بين قاعدة وبعث Q_1 فيتحول Q_1 لحالة القطع وينقطع خرج الدائرة .

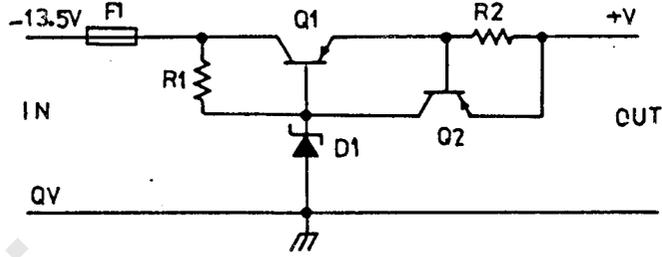
والشكل (٣ - ١٧) يعرض دائرة منظم جهد ومحدد تيار حيث تعمل على تنظيم جهد الخرج مساوياً 6V أو 7.5V أو 9V - تبعاً لقيم D_1 ، R_1 ، وتعمل كمحدد لتيار الخرج بحد أقصى 0.3 A .

والجدير بالذكر أن جميع مكونات هذه الدائرة لا تختلف عن الدائرة السابقة إلا في نوع كل من Q_1 ، Q_2 .

حيث إن :

Q_1 ترانزستور PNP طراز AD162 .

Q_2 ترانزستور PNP طراز BC 258 .



الشكل (٣ - ١٧)

الدائرة رقم 2 :

الشكل (٣ - ١٨) يعرض دائرة منظم جهد مزودة بحماية ضد زيادة جهد خرج المنظم عن $+5V$ ؛ نتيجة لتلف المنظم، وهذه الدائرة تستخدم فى تغذية الدوائر المتكاملة TTL لمنع زيادة الجهد للحد الذى يؤدي لتلف هذه الدوائر المتكاملة .

عناصر الدائرة :

D_1 ثنائى زينر جهده $4.7V$ وقدرته 400mw .

Q_1 ترانزستور PNP طراز 2N 3702 .

Q_2 ثايرستور تياره $2A$ وجهده الأقصى $50V$.

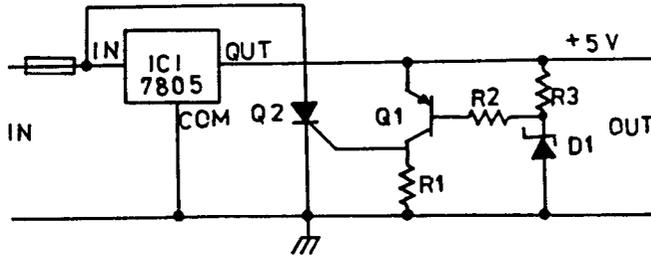
R_1 مقاومة كربونية $1K\Omega$.

R_2 مقاومة كربونية $47K\Omega$.

R_3 مقاومة كربونية 100Ω .

F_1 مصهر حماية يختار حسب تيار الدائرة الأقصى المسموح به .

IC_1 منظم جهد ثلاثى الأرجل طراز 7805 .



الشكل (٣ - ١٨)

نظرية التشغيل :

عند زيادة جهد الخرج عن جهد ثنائي الزينر بمقدار $0.7V$ فإن الترانزستور Q_1 سيتحول لحالة الوصل لوجود فرق جهد بين باعث وقاعدة هذا الترانزستور قيمته $0.7V$ متشكل على أطراف المقاومة R_3 ، فيصبح جهد مجمع الترانزستور Q_1 مساوياً لجهد المصدر ، وينتقل جهد مجمع Q_1 إلى بوابة الثايرستور Q_2 فيتحول الثايرستور لحالة الوصل فيحدث قصر على دخل منظم الجهد IC_1 ، فيزداد تيار دخل المنظم للحد الذي يؤدي لانهايار المصهر F_1 .

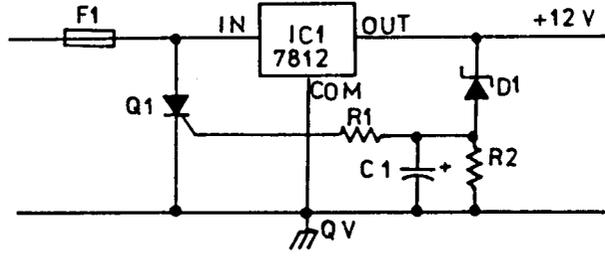
الدائرة رقم 3 :

الشكل (٣ - ١٩) يعرض دائرة منظم جهد مزودة بحماية ضد زيادة الجهد لحدود غير

آمنة للأحمال :

عناصر الدائرة :

- | | |
|---|--------|
| منظم جهد ثلاثي الأرجل طراز 7812 . | IC_1 |
| ثايرستور طراز BT 108 . | Q_1 |
| ثنائي زينر جهده $13V$. | D_1 |
| مقاومة كربونية 10Ω . | R_1 |
| مقاومة كربونية 100Ω . | R_2 |
| مكثف كيميائي سعته $1\mu F$ وجهد $16V$. | C_1 |
| مصهر حماية يختار حسب تيار الدائرة الأقصى المسموح به . | F_1 |



الشكل (٣ - ١٩)

نظرية التشغيل :

توصل هذه الدائرة مع خرج مصدر قدرة غير منتظم له جهد خرج أكبر من 15V وأصغر من 18V، وتعمل هذه الدائرة على تنظيم جهد الخرج ليصبح مساوياً + 12V ، وعند زيادة جهد الخرج ليصبح 13V ينهار ثنائي الزنر D_1 فيزداد الجهد على أطراف المقاومة R_2 فينتقل جهد المقاومة R_2 لبوابة الثايرستور Q_2 ، فيشتعل الثايرستور Q_1 ويحدث قصر على أطراف دخل المنظم IC_1 ، فينهار مصهر الحماية F_1 .